## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

63-065039

(43) Date of publication of application: 23.03.1988

(51)Int.CI.

C22C 9/02

H01L 23/48

(21)Application number: 61-

(71)Applicant: FURUKAWA

211086

ELECTRIC CO

LTD:THE

(22)Date of filing:

08.09.1986 (72)Inventor: SHIGA SHOJI

OOYAMA

YOSHIMASA ASAI MASATO

SATO TSUTOMU

# (54) COPPER ALLOY FOR ELECTRONIC AND ELECTRICAL EQUIPMENT

(57)Abstract:

PURPOSE: To obtain a copper alloy for electronic and electrical equipment excellent in strength, electrical conductivity, adhesive strength of plating, solderability, and stress corrosion cracking resistance, by specifying a composition consisting of Sn. Mg. P. O2. one or more elements among Zn, Mn, etc., and the balance Cu. CONSTITUTION: The copper alloy for electronic and electrical equipment has a composition consisting of, by weight, 0.5W6% Sn. 0.001W0.2% Mg, 0.0001W0.1% P, 0.002% O2, 1%, in total, of one or more kinds among 1% Zn, 0.2% Mn, 0.5% Fe. 0.5% Ni. 0.5% AI. 0.2% Si, 0.2% Zr, 0.5% Ti, 0.7% Cr, 0.2% Be. RE, 0.2% Ag, and 0.1% Ca, and the balance Cu. This copper alloy is suitable for semiconductor lead member, connector member, terminal member, etc.

LEGAL STATUS

### ⑩日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

## ⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭63-65039

@Int\_Cl\_4

識別記号

庁内整理番号

母公開 昭和63年(1988) 3月23日

C 22 C 9/02 H 01 L 23/48

6411-4K 7735-5F

審査請求 未請求 発明の数 1 (全4頁)

❸発明の名称 電子電気機器用銅合金

②特 願 昭61-211086

②出 期 昭61(1986)9月8日

⑫発 明 者 志 賀 章 二 栃木県日光市清滝町500 古河電気工業株式会社日光電気 精鋼所内

⑫発 明 者 大 山 好 正 栃木県日光市清滝町500 古河電気工業株式会社日光電気

精鋼所内

⑫発 明 者 浅 井 真 人 栃木県日光市清滝町500 古河電気工業株式会社日光電気

精銅所内

⑫発 明 者 佐 藤 力 栃木県日光市清滝町500 古河電気工業株式会社日光電気

精銅所内

②出 願 人 古河電気工業株式会社 東京都千代田区丸の内2丁目6番1号

#### 明 紐 書

- 1 発明の名称 電子電気機器用銅合金
- 2 特許請求の範囲

Sna5~6wts、Mga0001~a2wtま、Pa00001~a1wts、Mga0001~a2wtま以下を含有し、Zn1wts以下、Mna2wts以下、Foa5wts以下、Nia5wts以下、Coa5wts以下、Ma5wts以下、Sia2wts以下、Zra2wts以下、Tia5wts以下、Cra7wts以下、Boa2wts以下、RBa5wts以下、Aga2wts以下、Caa1wts以下の1種又は2種以上を含計で1wts以下含有し機部が銅からなる電子電気機器用銅合金。

3 発明の詳細を説明

(産業上の利用分野)

本発明は半導体リード部材、コネクター部材、 端子部材等に適した電子電気機器用網合金である。 (従来の技術)

電子電気機器に使用されるリード部材、コネクター部材、端子部材等には主にりん青銅が用いられている。

半導体リード部材であるリードフレームに例を とるとりん青銅等の銅合金は<del>第一回に示すような</del> 複雑形状に精密加工され、これにAu、Ag、Sn、Ni 等がメッキされ、ブリント基板に半田接合される。

従ってこれら銷合金は成形加工性、メッキ付け 性、半田付け性が優れ、且つメッキ密着性、半田 接合性、耐応力腐食割れ性において信頼性の高い ものでなければならない。更に強度と導電率が用 途に応じ任意に選択できることが必要である。

(発明が解決しようとする問題点)

りん青銅の改良合金として、Cu-Fe系では Cu-24 5 Fe- 0.1 2 5 Zn - P 合金 ( C 1 9 4 ) 又は Cu-15 \* Fe-0.8 \* Co-0.6 \* Sn-P合金(C 195)等があるがこれら合金はFe-P系化合物 が多量に析出するため成形加工性、半田接合性、 メッキ密着性に劣る欠点がある。Cu-Ni系では例 えば Cu-93 \* Ni-25 \* Sn合金(C725)が あるが、この合金は強度は高いが導電率が低く、 成形加工性、半田接合性に劣る欠点がある。

#### (問題点を解決するための手段)

本発明はかかる状況に鑑み、強度及び導電率が高く、メッキ密着性、半田接合性、耐応力腐食割れ性に優れた電子電気機器用縛合金を開発したもので、Sn Q 5 ~ 6 多、Mg Q O O 1 ~ Q 2 多、PQ Q O O 1 ~ Q 2 多、PQ Q O O 1 ~ Q 2 多以下を含有し、Zn 1 多以下、Mn Q 2 多以下、Pe Q 5 多以下、Ni Q 5 多以下、Co Q 5 多以下、Ti Q 5 多以下、Cr Q 7 多以下、Be Q 2 多以下、REQ 5 多以下、Ag Q 2 多以下、Ca Q 1 多以下、REQ 5 多以下、Ag Q 2 多以下、Ca Q 1 多以下の1種又は2種以上を合計で1 多以下含有し残部が銅からなるものである。

形成して伸び及び成形加工性等を低下させるため である。

Pは脱酸剤として働き 0 を低減し、湯流れ性を 改善する。更に場と反応して化合物を形成し銅中 に分散して強度及び導電率を向上させる。 P の含 有量を 0 0 0 1 − 0 1 多に限定した理由は、 0 0 0 0 1 多未満では上記効果が得られず、 0 1 多 を超えると導電率、メッキ密着性、半田接合性が 低下するためである。

更にZn1 多以下、Mn0 2 多以下、FeQ 5 多以下、NiQ 5 多以下、CoQ 5 多以下、AlQ 5 多以下、SiQ 2 多以下、ZrQ 2 多以下、TiQ 5 多以下、CrQ 7 多以下、BeQ 2 多以下、RBQ 5 多以下、AgQ 2 多以下、CaQ 1 多以下の1種又は2種以上を合計で1 多以下含有せしめるがとれらの元素の作用は次の通りである。

Zn、Mn、Atは脱酸作用があり、半田接合性、強 度の向上に寄与する、又酸化スケールの生成を抑 制しこれの剝離を防止する。これら元素の含有量 を上記のように限定した理由は、上限を超えると 従来のりん青銅は固溶体合金であるために強度を向上させるのにSnを多く添加すると導電率の低下が大きくなる欠点がある。本発明はSnをへらし他の合金元素を添加してこの欠点を解消しあわせてメッキ密着性、半田接合性、対応力腐食割れ性を改善しようとするものである。

本発明においてSn は強度の向上に有効である。 Snの含有量を 0.5 ~ 6 多に限定した理由は、 0.5 多未満では、強度やパネ性が十分でなく 6 多を超 えると均質な α 固溶体と成り難く成形加工性を害 し、又導電率の低下も大きくなるためである。

Maは Ou量が Q 0 0 1 多以下において強度、メッキ密着性、半田接合性、耐応力腐食割れ性を向上させる。Maの含有量を Q 0 0 1 ~ Q 2 多に限定した理由は、 Q 0 0 1 多未満では、上記効果が得られず、 Q 2 多を超えると導電率の低下が大きく又製造加工性が劣化するためである。

○は不純物として含有される。 ○を 0 0 0 2 % 以下に限定した理由は、 0 0 0 2 %を超えると上 記のMsの効果が発現しなくなり、又 Snと化合物を

導電率の低下が大きくなるためである。実用上望ましい含有量は ZnQ 0 5 ~ Q 7 5 %、 Mn Q 0 5 ~ Q 1 %、 At Q 0 5 ~ Q 3 % である。

Fe、Ni、Co、Crは強度、耐応力腐食割れ性、熱間加工性を向上させる。これら元素の含有量を上配のように限定した理由は上限を超えるといずれも導電率の低下が大きいためである。実用上望ましい含有量はFe、Co、Niはそれぞれ 0 0 5 ~ 0 3 %、Crは 0 0 5 ~ 0 4 % である。

Be、ASは強度、耐応力腐食割れ性を向上させる。 ASは伝導性を害することがないのでBeより有益で ある。これらの元素の含有量をそれぞれ 0.2 ま以 下に限定した理由は、上限を超えると強度、耐応 力腐食割れ性の向上が飽和しそれ以上の効果が得 られないためである。実用上望ましい含有量は、 共に 0.01 - 0.1 まである。

Siは湯流れをよくし鋳造性を改善する、又強度 向上にも寄与する。Siの含有量を 0.2 ま以下に限 定した理由は、上限を超えると導電率の低下が大 きくなるためである。実用上望ましい含有量は 005~01まである。

Tiは強度向上に寄与する。その含有量を0.5%以下に限定した理由は0.5%を超えると導電率の低下が大きくなるためである。実用上望ましい含有量は0.05~0%をである。

なは耐熱性、熱間加工性を向上させる。その含有量を0.2 %以下に限定した理由は、0.2 %を超えると導電率の低下が大きいためである。実用上望ましい含有量は0.0 1 ~ 0.1 %である。

配は脱酸作用があり且つ強度向上にも寄与する。 その含有量を 0.5 が以下に限定した理由は、 0.5 がを超えると製造加工性が低下するためである。 実用上望ましい含有量は、 0.05 ~ 0.2 がである。

Caは脱酸作用がある。その含有量を Q 1 多以下 に限定した理由は Q 1 多を超えると湯流れ性が悪 くなり健全な鋳塊が得られなくなるためである。

これら元素の2種以上の合計の含有量を1.5以下に限定した理由は、1.5を超えると導電率の低下が大きいためである。

本発明においてSnの含有量は用途に応じて選定

#### 処理した。

このようにして得られたサンプルについて引張 強さ、伸び、導電率、半田接合強度、耐応力腐食 割れ性、Snメッキ密着性を調査した。

半田接合強度はサンプルを5×5 mのチップに切り出し、これに直径2 mの硬鋼線を共晶半田付けし、これを150 c で500時間保持しで後プル試験を行って求めた。

耐応力腐食割れ性はJISC8306に準じて 3 vol 5 NHs 蒸気中にて破断荷重の光の荷重をかけて割れ発生までの時間を計測した。

Snメッキ密着性はサンブルを脱脂・酸洗いしてからSnを5 a メッキしこれを1 2 0 でで1000時間エージングして後、密着折り曲げ試験を行い曲げ部を顕微鏡で10倍に拡大してSnメッキ層の剝離の有無を調べた。

Sn メッキの浴及び条件は、Sn(BF.): 1 4 8 gr/ L、Pb(BF.): 4 2 gr/ L、H<sub>1</sub>BO: 3 0 gr/ L、HBF: 2 5 gr/ L、ニカワ: 4 gr/ L、浴温医 1 6 c、電流密度: 4 5 A / dm² である。

される。即ちSnが Q 5 ~ 1.5 \*含有されるものは 導電率は 5 0 ~ 6 0 \* I A C S と高いが、比較的 軟質をため放熱性、伝熱性を重視する用途に適し ている。Snが 1.5 ~ 3 \*含有されるものは導電率 が 2.5 ~ 5 0 \* I A C S と比較的高く又半硬質の ため、中~高集費 I C リード材等に適している。

Snが3~6 を含有されるものは、導電率が10~20を低いが強度が引張り強さで55~80 阿/ 副と高いため小型半導体のパッケージのリード、ICソケット、スイッチ、コネクターのパネ 等に適している。

#### (実施例)

以下に本発明を実施例により詳細に説明する。 第1表に示す合金を、無鉛るつぼを用いて大気中 で木炭被覆をして溶解し、38×125×360 mの金型に鋳造した。この鋳塊を面削して酸化ス ケールを除去して後、870でで8m厚さに熱間 圧延し、酸洗いした次いで39m厚さまで冷間圧 延した後、610でで熱処速し、更に35m厚 さまで冷間圧延し、最后に280~350でで熱

#### 結果は第2表に示した。

第1表

単位≤

	HO.	Sn Mg	Os	P	Zn Mn Fe . Ai Si Zr . Be RE Ag .	Ti Cr
	1	233 0 0	Q 0014	0.006	Mn 0.05, F	e 0. 08
本発	2	2000	5 0.0011	0 007	Co 0.09	·
	3	4. 4 0. 1	6 Q 0003	Q 07	2r 0.10 , A	0 11
	. ц	4 3 Q 1	5 0 0010	0 03	Cr 0.3 , A	g 0. 05
	5	4. 8 C. C	8 0.0010	Q 01	Cr 0.15 , Z	n Q 7
明	6	2.6 0.1	0 0 0017	0.08	Ве 0.05 "М	n 0. 05
品	7	Q 6 Q 1	2 0 0015	0.09	Cr Q 04	
	8	5 6 Q 1	12 0.0008	0.06	Mn 0.06	
1	9	2000	0.0010	Q 007	Ni 0.3	
i	10	2200	007 0. 0006	0.009	Ti 0 3 , 5	i 0.08
<u> </u>	11	2100	002 0 0017	0. 006	RE 0. 15 . 0	a 0.05
	12	2 3 0.00	07 0. 0036	0 006	Cr Q 15	
1	13	2003	24 0 0012	0. 03	Zr 0. 05 , N	In 0.06
比	14	2100	0.0008	0.14	Ca 0.05 , E	e Q. 04
較	15	210	0. 0009	0. 05	2n 1 8	
品	16	220	09 0 0018	0. 03	Fe Q 7	
	17	230	06 0 0008	0.04	Si 0 3	
<u></u>	18	560	05 0 0009	0.006	Ti Q 7	
	NO	Sn	Ni	Fe	P	. Zn
從	19	5.7	-		0. 12	
来品	20	3.8	0.2		0 12	_
	21	-		2. 4	0. 05	Q 13

第2表

$\setminus$	No.	引張り 強さ	伸び	"	メッキ 密着性	半田接 合強度	耐応力腐 食割れ性
		(Kq/zł)	(%)	(%IACS)	(剝離羅)	( Kg/m²)	(時間)
	1	55	9.7	31	無	1.0	> 300
}	2	57	10 1	33		0.8	,
本	3	69	7. 7	19	,	Qg	
発	4	74	7. 5	20	,	1.0	,
	5	75	7. 8	17	,	0.9	•
明	6	59	8.1	30	,	10	,
品	7	44	8.0	70	,	0.9	
	8	78	9.8	13	,	1.2	•
١٠.	9	55	9.5	31	,	10	,
	10	57	9.0	30	,	L 1	,
_	11	56	9.3	30	,	0.9	,
	12	56	9.4	31 .	有	0.4	130
ŀ	13	49	5.1	27	•	0.7	> 300
比	14	59	90	26	,	0.2	,
較	15	58	8.9	27	無	1.1	210
品	16	61	7. 4	27	有	0.4	> 300
	17	61	7. 4.	28	•	0.5	₹ 9
	18	79	9.5	11	無	10	200
従	19	75	9.4	12	有	0.1	250
来	20	65	9.1	23	•	0.2	53
윱	21	8#	5 9	63	,	0. 4	> 300

本発明の合金は引張り強さ、伸び等の根核的性質並びに電気・熱伝導性に優れ且つメッキ密着性、 半田接合性、耐応力腐食割れ性にも優れているため半導体リード材等の電子電気接器用部材に使用 されて工業上顕著を効果を奏するものである。

**特許出順人** 

古河電気工業株式会社

第2表より明らかなように本発明品(1~11) は従来のりん青銅線にくらべてメッキ密着性、半 田接合強度、耐応力腐食割れ性に使れている。

比較品において、Mgが下限未満のものODは Ooが 過剰でメッキ密着性、半田接合強度、耐応力腐食 割れ性に劣る。

場が上限を超えたものはは導電率の低下が大きいばかりでなく製造中に割れ欠陥を多発し引張り強さ、伸びなども不十分である。

Pが上限を超えたもの04はメッキ密着性、半田接合強度が劣る。Zn、Fe、Si又はTiが上限を超えたもの(15~18)はいずれも導電率又は半田接合強度等が低下する。

(発明の効果)